# FUEL CONTROLLER FOR MULTIPLE CYLINDER ENGINE

Patent number:

JP7035016

**Publication date:** 

1995-02-03

Inventor:

YOSHIZAWA YUKIHIRO

Applicant:

NISSAN MOTOR COLTD

Classification:

- international:

F02P5/15; B60K5/04; B62M7/02; F02D45/00;

F02P5/152; F02P5/153

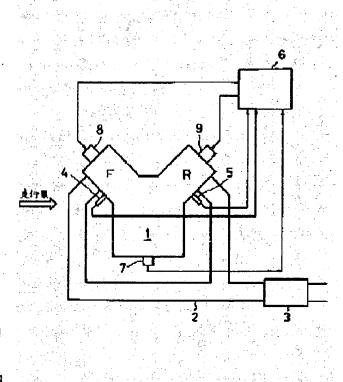
- european:

Application number: JP19930178171 19930719

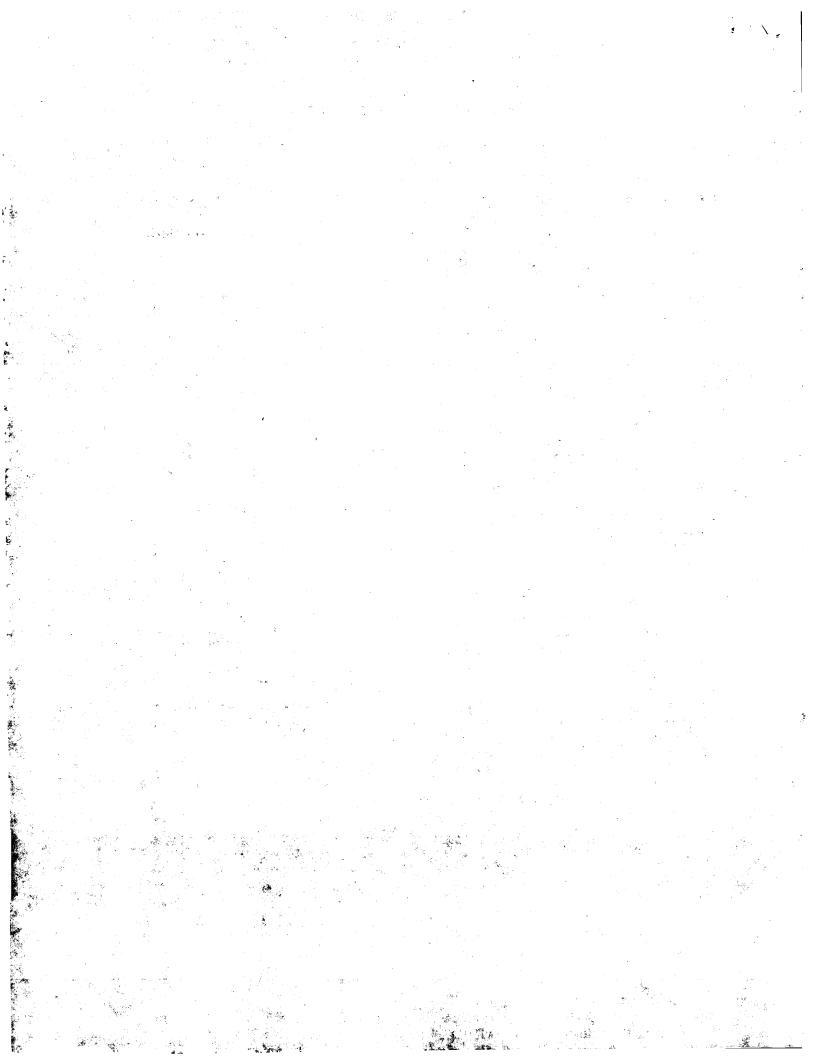
Priority number(s):

#### Abstract of JP7035016

PURPOSE: To provide a uniform burning state for each cylinder group o as to enhance stability of an engine by changing a burning state of each cylinder group in order to improve the burning state of a cylinder group in a poor burning state on the basis of the burning state of each cylinder group. CONSTITUTION: A control unit 6 reads in a water temperature TF on a front bank F side and a water temperature TR on a rear bank R side on the basis of signals output from water temperature sensors 4, 5. When a rotation varying ratio DELTAn < an allowable limit value n1, an ignition timing ADVR on the rear bank R side is corrected to a delay angle side, thereby increasing an exhaust temperature. When DELTAn>=n1, the ignition timing ADVR is corrected to an advance angle side, thus securing stability of an engine. Thereafter, a value obtained by multiplying a difference between the water temperatures TS, TF by a predetermined coefficient is added into the ignition timing ADVR, thereby calculating an ignition timing ADVF on the front bank F side. Namely, the ignition timing ADVF is set toward the advance angle side by a value equivalent to the difference between the water temperatures with respect to the ignition timing ADVR.



Data supplied from the esp@cenet database - Patent Abstracts of Japan



#### (19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公 開 特 許 公 報 (A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平7-35016

(43)公開日 平成7年(1995)2月3日

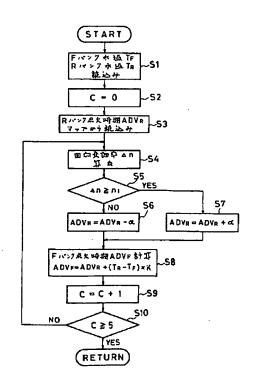
(51) Int.Cl. <sup>6</sup>		識別記号	庁内整理番号	FΙ		•					技術表示箇所
F 0 2 P	5/15										
B 6 0 K	5/04	E	9034-3D								
B 6 2 M	7/02	. X	9034-3D		•						
				F 0 2 P		5/ 15	В				
										D	
			審査請求	未請求	請求項	(の数5	OL	(全	: 8	頁)	最終頁に続く
(21)出願番号		特願平5-178171	(71)	出願人			朱式会社				
(22)出願日		平成5年(1993)7月	神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 (72)発明者 吉沢 幸大							町2番地	
					神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 日産 自動車株式会社内						
				(74)	代理人	弁理士	笹島	富	二战	ŧ	
:											
											•

## (54)【発明の名称】 多気筒エンジンの燃焼制御装置

# (57)【要約】

【目的】 V型エンジンにおいて、各パンクの昇温状態が異なる場合に、各パンクの燃焼状態を良い方向で等しくする。

【構成】 各パンクの燃焼状態として、フロントパンク側の水温  $T_{\rm R}$  とりアパンク側の水温  $T_{\rm R}$  とを検出する (S1)。燃焼状態の制御のため、リアパンク側の点火時期  $ADV_{\rm R}$  については、マップを参照し、また回転変動率  $\Delta$  n が許容限界値付近となるように設定する (S3 ~S7)。そして、フロントパンク側の点火時期  $ADV_{\rm R}$  については、リアパンク側の点火時期  $ADV_{\rm R}$  に対し、水温の差( $T_{\rm R}$  -  $T_{\rm R}$ )に相当する分だけ進角して設定する (S8)。



1

# 【特許請求の範囲】

【請求項1】異なる環境下に置かれる第1及び第2の気 筒群を備える多気筒エンジンにおいて、

各気筒群毎に燃焼状態を検出する手段と、その検出結果 に基づいて燃焼状態の悪い気筒群の燃焼状態を改善する ように各気筒群毎に燃焼状態を変更する手段とを設けた ことを特徴とする多気筒エンジンの燃焼制御装置。

【請求項2】燃焼状態検出手段は、各気筒群毎にエンジン温度を検出するものであることを特徴とする請求項1 記載の多気筒エンジンの燃焼制御装置。

【請求項3】燃焼状態検出手段は、各気筒群毎に図示平均有効圧の変動率を検出するものであることを特徴とする請求項1記載の多気筒エンジンの燃焼制御装置。

【請求項4】燃焼状態変更手段は、点火時期を用いるものであることを特徴とする請求項1~請求項3のいずれか1つに記載の多気筒エンジンの燃焼制御装置。

【請求項5】燃焼状態変更手段は、スワールコントロールバルブを用いるものであることを特徴とする請求項1 ~請求項3のいずれか1つに記載の多気筒エンジンの燃焼制御装置。

## 【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、V型エンジン等、異なる環境下に置かれる第1及び第2の気筒群を備える多気筒エンジンの燃焼制御装置に関する。

#### [0002]

【従来の技術】従来、例えばV型エンジンにおいて、エンジンが動後のエンジン安定性の向上のために、エンジンの昇温状態を把握する際は、通常のエンジンと同様に、エンジンのウォータージャケットの1箇所に水温セ 30ンサを設けて、その検出値をもってエンジン全体の昇温状態を把握している。

#### [0003]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、V型エンジンを横置きした場合など、各バンクでの走行風の当たり、すなわち冷却状態が異なる時には、フロントバンクとリアバンクとで昇温状態が変わるため、昇温が遅いフロントバンクは燃焼状態が悪くなって、安定性が悪くなる。

【0004】また、特開平3-138456号公報に示 40 されているように、一方のパンクの点火時期を遅角する方法を採用して、燃焼状態を等しくすることが考えられるが、燃焼状態を等しくするためにリアパンク側の点火時期を遅角させると、リアパンク側の燃焼状態が悪くなって、トータルの燃焼状態としては、フロントパンク側も、リアパンク側も悪くなって、悪い方向で燃焼状態が等しくなってしまう。

【0005】本発明は、このような実情に鑑み、各気筒 群の燃焼状態を良い方向で等しくするようにして、エン ジンの安定性を向上させることを目的とする。 [0006]

【課題を解決するための手段】このため、本発明は、異なる環境下に置かれる第1及び第2の気筒群を備える多気筒エンジンにおいて、図1に示すように、各気筒群毎に燃焼状態を検出する手段と、その検出結果に基づいて燃焼状態の悪い気筒群の燃焼状態を改善するように各気筒群毎に燃焼状態を変更する手段とを設けて、多気筒エンジンの燃焼制御装置を構成する。

2

【0007】ここで、燃焼状態検出手段は、各気筒群毎10にエンジン温度を検出するもの、あるいは、各気筒毎に図示平均有効圧の変動率を検出するものとすることができる。また、燃焼状態変更手段は、点火時期を用いるもの、あるいは、スワールコントロールバルブを用いるものとすることができる。

#### [0008]

【作用】上記の構成においては、各気筒群毎に、エンジン温度、あるいは図示平均有効圧の変動率などから、燃焼状態を検出する。そして、その検出結果に基づいて、各気筒群毎に、点火時期やスワールコントールバルブなどを用いて、燃焼状態を変更し、燃焼状態の悪い気筒群の燃焼状態を改善する。これにより、各気筒群の燃焼状態を良い方向で等しくなるようにすることができる。

#### [0009]

【実施例】以下に本発明の実施例を説明する。図2は本発明の第1の実施例のシステム図である。V型多気筒エンジン1は、横置きにされていて、一方のバンクF(第1の気筒群)がフロント側に配置され、他方のバンク(第2の気筒群)Rがリア側に配置されている。従って、以下ではフロントバンクF、リアバンクRと呼ぶ。尚、2は排気通路、3は三元触媒である。

【0010】ここで、図3はフロント及びリアの各バンクの始動後の水温上昇を比較したものである。フロントバンクFはリアバンクRに比べて風当たりが良いため、水温の上昇が遅れる。従って、一方のバンク、例えばリアバンク側の水温によって両バンクの制御を行った場合、図4に示すようにフロントバンク側の安定性(図示平均有効圧Piの変動率)が悪くなり、結果的にエンジン全体の安定性が悪くなる。

【0011】そこで、本実施例においては、燃焼状態検 出手段として、フロントバンクF及びリアバンクRのそ れぞれに、エンジン温度、具体的にはシリンダヘッドの 燃焼室近傍の水温を検出する水温センサ4,5を設け て、これらの信号をコントロールユニット6に入力して いる。コントロールユニット6には、この他、回転数セ ンサ7等からの信号が入力され、エンジン安定度とし て、例えば回転変動率Δn(%)を検出しうるようにな っている。

【0012】ここにおいて、コントロールユニット6は、燃焼状盤変更手段として機能し、内蔵のマイクロコ 50ンピュータにより、図5に示す点火時期制御ルーチンを 3

所定時間毎に実行することにより、フロント及びリアの 各パンク毎に点火時期を計算し、これに基づいて各気筒 の点火栓毎に設けられた点火コイル8,9に点火信号を 出力する。

【0013】図5の点火時期制御ルーチンについて説明 する。ステップ1(図にはS1と記してある。以下同 様)では、水温センサ4,5からの信号に基づいてフロ ントバンク側の水温T。及びリアバンク側の水温T。を 読込む。ステップ2では、カウンタC=0とする。

【0014】ステップ3では、エンジン回転数と負荷、 及び/又は、リアパンク側の水温Tkに対応して点火時 期を定めたマップを参照して、リアバンク側の点火時期 (進角値) ADV を基本設定する。ステップ4では、 エンジン安定度として、回転変動率 An(%)を算出す る。ステップ5では、回転変動率△nが所定の許容限界 値n1 (例えば7%)以上か否かを判定する。

【0015】 Δn <n1 のときは、許容限界に達してい ないので、ステップ6へ進んで、リアパンク側の点火時 期ADV<sub>k</sub> から所定値 $\alpha$  (例えば $1^{\circ}$ ) を減算して、リ アパンク側の点火時期ADV』を更新する。すなわち、 . リアバンク側の点火時期ADV を遅角側に補正し、こ れにより排気温度を上昇させて、三元触媒の早期活性化 を図る。この後、ステップ8へ進む。

【0016】 △n≥n1 のときは、許容限界を超えてい るので、ステップ7へ進んで、リアバンク側の点火時期 ADV』に所定値αを加算して、リアパンク側の点火時 期ADV』を更新する。すなわち、リアバンク側の点火 時期ADV<sub>R</sub> を進角側に補正し、これによりエンジンの 安定性を確保する。この後、ステップ8へ進む。ステッ プ8では、次式のごとく、リアバンク側の点火時期AD 30 V<sub>k</sub> にリアパンク側の水温T<sub>k</sub> とフロントパンク側の水 温T, との差(T, -T, )に一定の係数K(例えば 0.5) を掛けた値を加算することにより、フロントパン ク側の点火時期ADV。を計算する。すなわち、フロン トバンク側の点火時期ADV。をリアバンク側の点火時 期ADV。に対し水温の差に相当する分だけ進角側に設 定する。

 $[0\ 0\ 1\ 7]\ ADV_{F} = ADV_{R} + (T_{R} - T_{F}) \times K$ これにより、フロントバンク側の燃焼が活発化されて、 燃焼温度が上昇し、フロントパンク側の燃焼状態をリア 40 バンク側のそれに近づけることができる。ステップ9で は、カウンタCを1アップする。ステップ10では、カウ ンタ C の値が例えば5 になったか否かを判定し、5 未満 の場合は、ステップ4~10のループを繰り返し、エンジ ン安定度(Δn)を許容限界値付近に収束させる。そし て、ステップ4~10のループが5回繰り返えされると、 C=5となって、本ルーチンを終了する。

【0018】以上のようにして各パンク毎に点火時期を 制御することによって、各パンクの燃焼状態を良い方向 定性を向上させることができる。尚、本実施例では、エ ンジン温度として、シリンダヘッドの燃焼室近傍の水温 を検出したが、シリンダヘッドの燃焼室近傍の壁温を検 出するようにしてもよい。

【0019】図6及び図7は本発明の第2の実施例を示 している。この実施例は、各パンク毎に図示平均有効圧 Ρίの変動率ΔΡί (%) を検出し、これに基づいて各 パンクの燃焼状態を良い方向で等しくなるようにしたも のである。図6のシステム図において、図2と同一部分 には同一符号を付して、異なる部分のみを説明すれば、 燃焼状態検出手段として、フロントバンクF及びリアバ ンクRのそれぞれに、図示平均有効圧Piの変動率 AP iの検出のための筒内圧センサ11,12を設けて、これら の信号をコントロールユニット?に入力している。

【0020】 ここにおいて、コントロールユニット7 は、図7に示す点火時期制御ルーチンを所定時間毎に実 行する。図7の点火時期制御ルーチンについて説明す る。ステップ11では、エンジン回転数と負荷、及び/又 は、水温に対応して点火時期を定めたマップを参照し て、リアバンク側の点火時期(進角値)ADVx を基本 設定する。

【0021】ステップ12では、フロントバンク側及びリ アパンク側の筒内圧センサ11、12からの信号に基づい て、エンジン全体のPi変動率 Δ Pi λιι (%) を算出 する。ステップ13では、エンジン全体のPi変動率ΔP 1 ALL が所定の許容限界値L (例えば25%) 以上か否か を判定する。ΔPiALL <Lのときは、許容限界に達し ていないので、ステップ14へ進んで、リアバンク側の点 火時期ADV μ から所定値α(例えば1°)を減算し て、リアパンク側の点火時期ADVx を更新する。すな わち、リアバンク側の点火時期ADV』を遅角側に補正 し、これにより排気温度を上昇させて、三元触媒の早期 活性化を図る。この後、ステップ17へ進む。

【0022】 Δ P i λιι ≥L のときは、ステップ15へ進  $\lambda$ で、 $\Delta$  P i  $_{\Lambda LL}$  = L か否かを判定する。 $\Delta$  P i  $_{\Lambda LL}$  > Lのときは、許容限界を超えているので、ステップ16へ 進んで、リアバンク側の点火時期ADVx に所定値αを 加算して、リアパンク側の点火時期ADV \* を更新す る。すなわち、リアパンク側の点火時期ADV』を進角 側に補正し、これによりエンジンの安定性を確保する。 この後、ステップ17へ進む。

【0023】ステップ17では、フロントパンク側及びリ アパンク側の筒内圧センサ11,12からの信号に基づい て、フロントパンク側のPi変動率ΔPiε (%) 及び リアバンク側のPi変動率APir (%)を算出する。 ステップ18では、フロントパンク側のPi変動率ΔPi 』とリアバンク側のPi変動率ΔPi』とを比較し、Δ Pir ≦△Pir か否かを判定する。

【0024】△Pi。>△Pi。のときは、ステップ19 でほぼ等しくすることができ、エンジン全体としての安 50 へ進んで、進角補正量 $oldsymbol{eta}$ を所定分( $oldsymbol{\Delta}$   $oldsymbol{eta}$ )増大させた

後、ステップ22へ進む。ステップ22では、次式のごとく、リアパンク側の点火時期ADV に進角補正量 $\beta$ を加算することにより、フロントパンク側の点火時期ADV を計算する。すなわち、フロントパンク側の点火時期ADV た対し進角側に設定する。

[0025] ADV<sub>F</sub> =ADV<sub>R</sub> + $\beta$ 

【0026】  $\Delta Pi$ 、 $<\Delta Pi$  のときは、ステップ21 へ進んで、進角補正量 $\beta$ を所定分( $\Delta \beta$ )減少させた後、ステップ22へ進み、リアパンク側の点火時期ADV に進角補正量 $\beta$ を加算することにより、フロントパンク側の点火時期ADV。=ADV + $\beta$ を計算する。ステップ22の実行後は、ステップ17へ戻る。

[0028] ステップ15での判定により、 $\Delta Pi_{ALL}$  = Lとなったときは、許容限界値付近に収束しているので、本ルーチンを終了する。このように各バンク毎にPi変動率を検出して制御することにより、燃焼状態を良い方向で等しくすると共に、正確に安定性限界を狙うことができる。図8及び図9は本発明の第3の実施例を示 30している。

【0029】この実施例は、燃焼状態の変更をスワールコントロールバルブ(SCV)を用いて行うようにしたものである。図8のシステム図において、V型多気筒エンジン1の吸気通路15には、各気筒への分岐部より下流に各気筒毎に燃料噴射弁(フュエルインジェクタ)16、17が設けられる一方、フロントバンクFにのみ、各気筒への分岐部より下流にスワールコントロールバルブ18が設けられている。このスワールコントロールバルブ18は、吸気通路を閉止するように回動されたときに、弁体の関口部によって吸入空気の流れを制御することにより、燃焼室内にスワールを形成する機能を有するものである。

【0030】そして、燃焼状態検出手段として、フロントパンクF及びリアパンクRのそれぞれに、エンジン温度、具体的にはシリンダヘッドの燃焼室近傍の水温を検出する水温センサ4,5を設けて、これらの信号をコントロールユニット19に入力している。ここにおいて、コントロールユニット19は、内蔵のマイクロコンピュータにより、燃料噴射弁16,17による燃料噴射を制御すると50

共に、燃焼状態変更手段として、図9に示すSCV制御ルーチンを所定時間毎に実行することにより、スワールコントロールバルブ18の作動を制御する。

【0031】図90SCV制御ルーチンについて説明する。ステップ31では、水温センサ4,5からの信号に基づいてフロントバンク側の水温 $T_R$ 及びリアバンク側の水温 $T_R$ を読込む。ステップ32では、リアバンク側の水温 $T_R$ とフロントバンク側の水温 $T_R$ との差( $T_R-T_R$ )が所定値 $T_1$ (例えば3 C)を超えているか否かを判定する。

【0032】  $T_R - T_F > T_1$  の場合は、ステップ33へ進んで、スワールコントロールバルブ18を閉止位置に作動せしめて、フロントバンク側の燃焼を活発化し、燃焼温度を上昇させて、フロントバンク側の燃焼状態をリアバンク側のそれに近づける。 $T_R - T_F \le T_1$  の場合は、ステップ34へ進んで、スワールコントロールバルブ18を非作動にする。

【0033】このようにスワールコントロールバルブ18を用いることにより、点火時期や空燃比については両バンクで同じ制御ができる。図10は本発明の第4の実施例を示している。この実施例は、フロントバンクFのみならず、リアバンクRにも、各気筒への分岐部より下流にスワールコントロールバルブ21,22を設けるが、フロントバンクF側のスワールコントロールバルブ21の開口率をA(例えば30%)とするのに対し、リアバンクR側のスワールコントロールバルブ22の開口率を前記Aより大きなB(例えば40%)としている。

【0034】制御については、図9と同様に実施でき、リアパンク側の水温T をフロントパンク側の水温T をの差 (T T T ) が所定値T (例えば3℃)を超えているときに、両スワールコントロールバルブ21,22を閉止位置に作動せしめて、特にフロントバンクについて開口率小なるスワールコントロールバルブ21により燃焼を活発化し、燃焼温度を上昇させて、フロントパンク側の燃焼状態をリアパンク側のそれに近づける。

# [0035]

【発明の効果】以上説明したように本発明によれば、始動直後などに気筒群間で昇温状態が違うときに、各気筒群の燃焼状態を良い方向で等しくなるように制御することができ、エンジンの安定性が向上するという効果が得られる。また、燃焼状態としてエンジン水温を検出することにより、昇温状態の違いを明確にとらえることができるという効果が得られる。

[0036] また、燃焼状態として気筒群毎に図示平均 有効圧の変動率を検出することにより、燃焼状態を等し くすると共に、正確に安定性限界を狙うことができると いう効果が得られる。また、点火時期を変更することに よりハードウェアの追加なく実施できるという効果が得 られる

50 【0037】また、スワールコントロールパルプを用い

ることにより、点火時期や空燃比については各気筒群で 同じ制御にすることができるという効果が得られる。

## 【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明の構成を示す機能プロック図

【図2】 本発明の第1の実施例を示すシステム図

【図3】 フロント及びリアバンクの始動後の水温上昇 を示す図

【図4】 フロント及びリアパンクの始動後の安定性を

示す図

フローチャート

【図6】 本発明の第2の実施例を示すシステム図 【図7】 同上第2の実施例の点火時期制御ルーチンの

フローチャート

【図8】 本発明の第3の実施例を示すシステム図

【図9】 同上第3の実施例のSCV制御ルーチンのフ

ローチャート

【図10】 本発明の第4の実施例を示すシステム図 【符号の説明】

1 V型多気筒エンジン

4,5 水温センサ

6 コントロールユニット

7 回転数センサ

【図5】 同上第1の実施例の点火時期制御ルーチンの 10 8,9 点火コイル

11, 12 筒内圧センサ

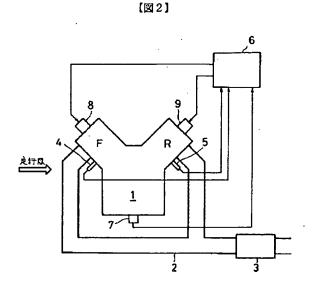
18 スワールコントロールパルブ

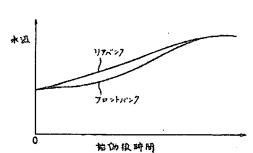
19 コントロールユニット

21, 22 スワールコントロールバルブ

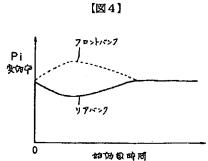
【図1】

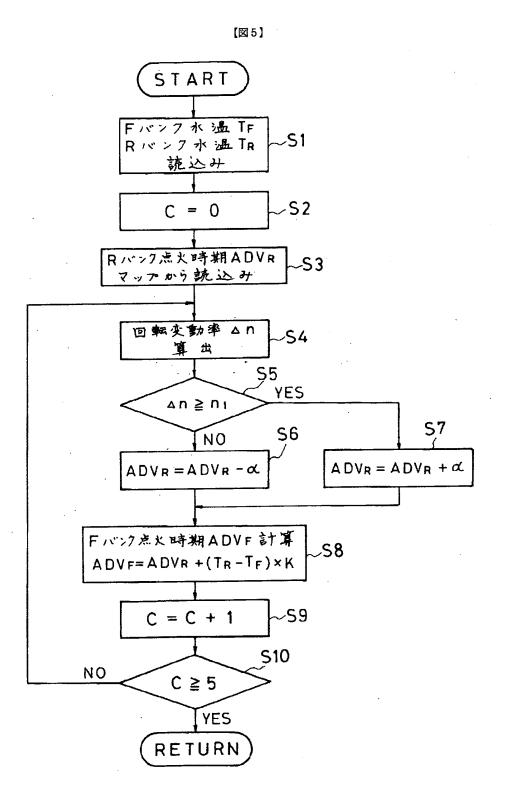


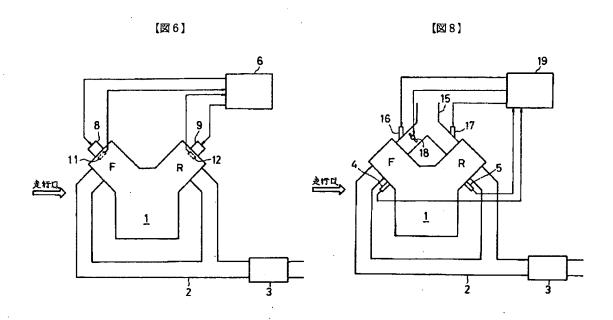


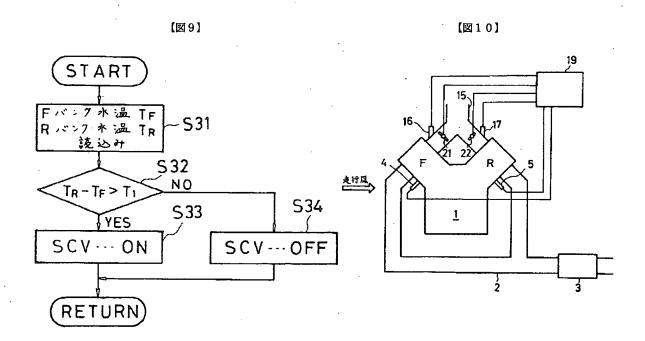


【図3】

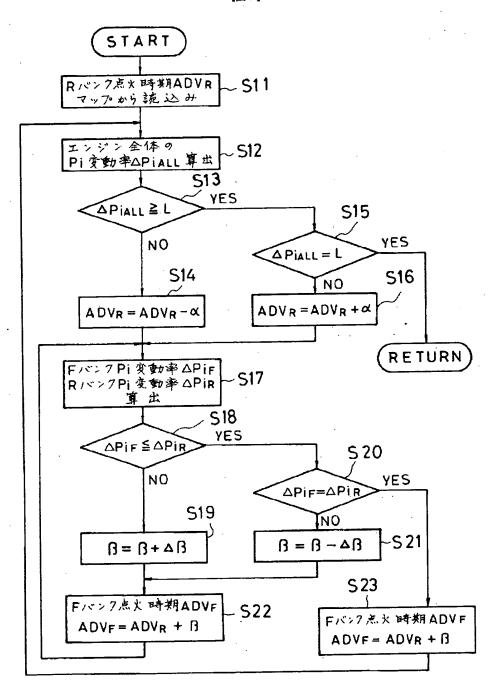








【図7】



フロントページの続き

(51) Int. Cl. 6

識別記号 庁内整理番号

310 Q

技術表示箇所

F02D 45/00

F 0 2 P 5/152

5/153

FΙ